⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 平4-176337

@Int.Cl.5	識別記号	庁内整理番号	43公開	平成 4 年(1992) 6 月24日
B 01 J 29/18 B 01 D 53/36 B 01 J 29/28	1 0 4 A A	6750-4G 8616-4D 6750-4G 2104-4G		
37/02 F 01 N 3/28	3 0 1 C 3 0 1	審査請求	未請求 言	青求項の数 17 (全14頁)

公発明の名称 排気ガス浄化用触媒組成物、排気ガス浄化用触媒及びその製造方法

②特 願 平2-305429

②出 願 平2(1990)11月9日

の発明者安部 文夫 愛知県半田市相賀町1番地の29

個発 明 者 鈴 木 純 一 三重県桑名市大字小貝須字柳原351番地の13

@発明者野田直美愛知県一宮市大和町馬引字郷裏13番地

⑪出 願 人 日本碍子株式会社 愛知県名古屋市瑞穂区須田町2番56号

四代 理 人 弁理士 渡邊 一平 外1名

明 細 書

1. 発明の名称

排気ガス浄化用触媒組成物、排気ガス浄化用触 媒及びその製造方法

2.特許請求の範囲

- (1) (a) Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも I 種の金属とイオン交換された Si / A1 比が 4 0 以上の高シリカゼオライトと、(b) Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも 1 種の金属を含有する耐熱性酸化物とからなる排気ガス浄化用触媒組成物。
- (2) 前記(回成分の耐熱性酸化物が、Alio)、Ti 01、Zr02、Si02、これらの複合酸化物、並びに前 記酸化物に希土類(複合)酸化物または/及びア ルカリ土類(複合)酸化物を添加してなる酸化物 の群より選ばれる少なくとも1種の酸化物である 請求項(1)記載の排気ガス浄化用触媒組成物。
- (3) モノリス担体上に、(a)Pt、Pd、Rb、Ir及び Ruから選択される少なくとも1種の金属とイオン 交換されたSi/A1比が40以上の高シリカゼオラ

イトと、(b)Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される 少なくとも1種の金属を含有する耐熱性酸化物と が担持されてなる排気ガス浄化用触媒。

- (4) 前記(b)成分の耐熱性酸化物が、Al₂O₂、Ti O₂、ZrO₂、SiO₂、これらの複合酸化物、並びに前 記酸化物に若土類(複合)酸化物または/及びア ルカリ土類(複合)酸化物を添加してなる酸化物 の群より選ばれる少なくとも1種の酸化物である 請求項(3)記載の排気ガス浄化用触媒。
- (5) モノリス担体が、セラミック質またはメタル質材料で構成されてなる請求項(3)または(4)記載の排気ガス浄化用触媒。
- (6) 前記(a)及び(b)成分が、実質的に均一に分散 して担持されてなる請求項(3)、(4)または(5)記載の 排気ガス浄化用触媒。
- (7) 前記(a)及び(b)成分がそれぞれ前記担体上に 圏を形成して担持されてなる請求項(3)、(4)または (5)記載の排気ガス浄化用触媒。
- (8) 前記担体上に前記(a)成分により第1層が形成され、該第1層上に前記(b)成分により第2層が

形成されてなる請求項(7)記載の排気ガス浄化用触 雄。

(9) 前記担体上に前記(b)成分により第1層が形成され、該第1層上に前記(a)成分により第2層が形成されてなる請求項(7)記載の排気ガス浄化用触媒。

(CO) Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属とイオン交換されたSi/Al比が40以上の高シリカゼオライトと、耐熱性酸化物またはその前駆体とからなるスラリーをモノリス担体に付着させて、乾燥または/及び焼成した後、該モノリス担体にPt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属成分を含有する溶液を含浸させ、乾燥または/及び焼成することを特徴とする排力ス浄化用触媒の製造方法。

(II) 前記耐熱性酸化物が、AliOi、 TiOi、 2rOi、 SiOi、これらの複合酸化物、並びに前記酸化物に 発土類(複合)酸化物または/及びアルカリ土類 (複合)酸化物を添加してなる酸化物の群より選 ばれる少なくとも1種の酸化物である請求項00記

びBuから選択される少なくとも1種の金属成分を 含有する溶液により含有金属成分と高シリカゼオ ライトとをイオン交換するイオン交換工程、

③イオン交換工程後、耐熱性酸化物或いはその 前駆体からなるスラリーをモノリス担体に付着さ せる第2スラリー付着工程、及び

④第2スラリー付着工程後、乾燥または/及び焼成してPt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属成分を含有する溶液を含浸させ含有金属成分を担持する金属担持工程とからなる一連の工程を1または2以上繰り返し、その後乾燥または/及び焼成することを特徴とする排ガス浄化用触媒の製造方法。

(5) 前記耐熱性酸化物が、Alz0x、TiOz、ZrOz、SiOz、これらの複合酸化物、並びに前記酸化物に 希土類(複合)酸化物または/及びアルカリ土類 (複合)酸化物を添加してなる酸化物の群より選 ばれる少なくとも1種の酸化物である請求項04記 数の排力ス浄化用触媒の製造方法。

50 耐熱性酸化物またはその前駆体とからなる

載の排ガス浄化用触媒の製造方法。

02 Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属とイオン交換されたSi/Al比が40以上の高シリカゼオライトと、Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属を含有する耐熱性酸化物またはその前躯体とからなるスラリーをモノリス担体に付着させて、乾燥または/及び焼成することを特徴とする排かス浄化用触媒の製造方法。

(3) 前記耐熱性酸化物が、Al₂0。、Ti0₂、Zr0₂、Si0₂、これらの複合酸化物、並びに前記酸化物に 希土類(複合)酸化物または/及びアルカリ土類 (複合)酸化物を添加してなる酸化物の群より選 ばれる少なくとも1種の酸化物である請求項(2)記 載の排ガス浄化用触媒の製造方法。

04 ①Si/AI比が40以上の高シリカゼオライトまたはその前駆体からなるスラリーをモノリス担体に付着させる第1スラリー付着工程、

②第1スラリー付着工程後、水熱合成または/ 及び乾燥または/及び焼成してPt、Pd、Rh、Ir及

(7) 前記耐熱性酸化物が、Alio、、fio、 Zro、 Sio、 これらの複合酸化物、並びに前記酸化物に 希土類(複合)酸化物または/及びアルカリ土類 (複合)酸化物を添加してなる酸化物の群より選ばれる少なくとも1種の酸化物である請求項(8)記

戦の排ガス浄化用触媒の製造方法。

3. 発明の詳細な説明

【産業上の利用分野】

本発明は、排気ガス浄化用触媒に関し、主に自動車用内燃機関の排気ガス浄化用の三元触媒に関する。

【従来の技術】

内燃機関に用いる排気ガス浄化用触媒は、従来から種々提案されている。例えば、特開平1-135541号公報では、空燃比(A/F)が大きい燃料リーン側の酸素過剰雰囲気でもNOxを高率で浄化できる触媒として、Pt、Pd等の貴金属でイオン交換されたゼオライト触媒が提案され、また、特開平1-139144号公報には、同様にリーンバーンエンジン排気ガス浄化用触媒にてゼオライトに遷移金属をイオン交換担持した酸化触媒とアルミナに貴金属触媒成分を担持した酸化触媒との混合物である触媒が提案されている。

更にまた、特開平2~56247号公報では、 特にコールドスタート時での炭化水素の浄化率の

更に、特開平2-174937号公報で提案された触媒は、三元触媒として種々のゼオライトを用いているが、賃金属がいずれのゼオライトにも十分に付着していない系であるため、十分な排気ガス浄化触媒活性が得られない。

本発明は、耐熱性が十分あり、且つ排気ガス中のガス成分の窒素酸化物(NOx)、一酸化炭素(CO)及び炭化水素(HC)の浄化活性が高い三元触媒を提供することを目的とする。また、排気ガス浄化のために従来から必須とされる高価な触媒金属のPhの担持量を低減し、産出鉱石中のPt/Rh比の11~19以上、場合によっては担持量をゼロとしても、十分な浄化能を有する排気ガス浄化用三元触媒を提供するものである。

【課題を解決するための手段】

本発明によれば、(a)Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから 選択される少なくとも1種の金属とイオン交換さ れたSi/AI比が40以上の高シリカゼオライトと、 (b)Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくと も1種の金属を含有する耐熱性酸化物とからなる 高い触媒として、担体上のセオライトを主成分とする第1層とPt、Pd、Rh等の資金属を主成分とする第2層からなる三元触媒が提案され、また、特別平2-174937号公報には、高価な触媒金属Rhの低減を目的に三元触媒として分子節及び資金属からなる触媒が提案されている。

【発明が解決しようとする課題】

排気ガス浄化用触媒組成物が提供される。

また、モノリス担体上に、上記排気ガス浄化用 触媒組成物が担持されてなる排気ガス浄化用触媒 が提供される。

更にまた、上記排気ガス浄化用触媒の各種の製 造方法が提供される。第1の製造方法として、Pt、 Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種 の金属とイオン交換されたSi/AI比が40以上の 高シリカゼオライトと、耐熱性酸化物またはその 前駆体とからなるスラリーをモノリス担体に付着 させて、乾燥または/及び焼成した後、孩モノリ ス担体にPt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少 なくとも1種の金属成分を含有する溶液を含浸さ せ、乾燥または/及び焼成することを特徴とする 排ガス浄化用触媒の製造方法が、第2の製造方法 として、Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少 なくとも1種の金属とイオン交換されたSi/AI比 が40以上の高シリカゼオライトと、Pt、Pd、Rh、 Ir及びRuから選択される少なくとも1種の金属を 含有する耐熱性酸化物またはその前駆体とからな

るスラリーをモノリス担体に付着させて、乾燥ま たは/及び焼成することを特徴とする排ガス浄化 用触媒の製造方法が、第3の製造方法として、① Si/Al比が40以上の高シリカゼオライトまたは その前駆体からなるスラリーをモノリス担体に付 着させる第1スラリー付着工程、②第1スラリー 付着工程後、水熱合成または/及び乾燥または/ 及び焼成してPt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択され る少なくとも1種の金属成分を含有する溶液によ り含有金属成分と高シリカゼオライトとをイオン 交換するイオン交換工程、③イオン交換工程後、 耐熱性酸化物成いはその前駆体からなるスラリー をモノリス担体に付着させる第2スラリー付着エ 程、及び④第2スラリー付着工程後、乾燥または /及び焼成してPt、Pd、Rh、Ir及びRuから選択さ れる少なくとも1種の金属成分を含有する溶液を 合浸させ合有金属成分を担持する金属担持工程と からなる一連の工程を1または2以上繰り返し、 その後乾燥または/及び焼成することを特徴とす る排ガス浄化用触媒の製造方法が、第4の製造方

法として、耐熱性酸化物またはその前駆体とから なるスラリーをモノリス担体に付着させて、乾燥 または/及び焼成した後、該モノリス担体にPt、 Pd、Rh、Ir及びRuから選択される少なくとも1種 の金属成分を含有する溶液を含设させ、乾燥また は/及び焼成する工程またはPt、Pd、Rh、Ir及び Ruから選択される少なくとも1種の金属を含有す る耐熱性酸化物またはその前駆体とからなるスラ リーをモノリス担体に付着させて、乾燥または/ 及び焼成する工程と、Pt、Pd、Rh、Ir及びRuから 選択される少なくとも1種の金属とイオン交換さ れたSi/A1比が40以上の高シリカゼオライトか らなるスラリーをモノリス担体に付着させて、乾 燥または/及び焼成する工程とからなる処理を1 または2以上繰り返すことを特徴とする排ガス浄 化用触媒の製造方法が提供される。

以下、本発明について更に詳細に説明する.

本発明の(a)成分の高シリカゼオライトは、よく 知られる通常のゼオライトと同様、Siとその一部 をAlで置換した四面体が酸素原子を介在して三次

元網目構造をとった結晶性アルミノ珪酸塩に代取った結晶性アルミノ珪酸塩ののカチン である。 本音 でいるものであるが、 通常のに比しているのであるが、 通常のに比しているのであるが、 通常のに比しているのである。 本発明のには、特に、Si/Al 比が40~1000のおいては、特に、Si/Al 比が40~1000のカシリカゼオライトが好ましく、また、 アロトン(H型)であることが好ましい。

\$1/A1比が40以上の高シリカゼオライトは、耐熱性が増大し触媒の適用条件が緩和され有用性が高くなると共に、更に浄化効率も向上する。また、疎水性が増大し、排気ガス中の水分の吸着能より浄化対象のCO、HC及びNOェの吸着能が大きくなり、これらガス成分の浄化率が高くなる。更にまた、高シリカゼオライトの強い固体酸により浄化に有利なHC化学種が形成され、A/Fが小の燃料リッチ側でのHC浄化能が極めて増大する。

Si/Al比が40未満では排気ガス温度が約40 0~800℃の高温時にゼオライトの結晶構造が 破壊され、一方、Si/Al比が1000を超える イオン交換サイト数が少なくなり、少量の触媒能 がと れにくく好ましくない。また、Na型の高シリカ ゼオライトは、特に800℃以上の温度でゼオラ イトの結晶構造が破壊され始めるので、高温下で の使用はH型に比して好ましくない。

上記した本発明における高シリカゼオライトとしては、一般に市販されている合成ゼオライトのモービル社の2SM-5やUOP社のSilicaliteを用いることができる。また、X型、モルデナイト等のゼオライト骨格から脱アルミニウムする。更に、希土類金属や卑金属等をゼオライト骨格中に取り込んだメタロアルミノシリケートを用いることもできる。

本発明の(a)成分は、上記ゼオライトとPt、Pd、 Rh、Ir及びRuからなる白金族金属(以下、単に白

高シリカゼオライトにイオン交換された白金族金属は、ゼオライトの交換サイトに固定されて分散性が高く、触媒活性を有効に保持すると共に、飛散されにくく、また、高温下においても凝集することなく長期間にわたり高活性を維持することができる。この点、通常の含浸法のよる金属担持では、金属が主としてゼオライトのマイクロポアに担持されるため、ゼオライトと担持白金族金属

性を保持することになり、本発明の触媒が、耐久 性に富み、工業的に極めて有用となる。

本発明の(a)成分の白金族金属をイオン交換した 高シリカゼオライトには、更に酸素貯蔵能力を有 するCeOz、LazOz 等の希土類(複合)酸化物(希 土類酸化物及び/またはその複合酸化物を含むこ とを意味する。以下同様とする。)及び/または 耐熱性を付与する目的でアルカリ土類(複合)酸 化物(アルカリ土頻酸化物及び/またはその複合 酸化物を含むことを意味する。以下同様とする。)を約2~35重量%含有させることもできる。 これらの酸化物の添加は、三元浄化性能範囲(ウ ィンドウ幅)や耐熱性が向上することになり本発 明の触媒の適用が多様化して好ましい。上記酸化 物の添加量が2重量%未満では前記効果が発現し にくく、35重量%を超えるとゼオライトの特異 的な触媒効果を損ない好ましくない。これらCeO:、 LazO。等は、通常の方法で添加含有させることが できる。

また、担体へのコーティング用スラリーの調製

との相互作用が弱く、分散性が低く凝集し易く触媒性能が低いのに比して、本発明のイオン交換担持は優れている。また、本発明において、自成分には上記のイオン交換による白金族金属担持の他、要すれば含浸法により更に白金族金属を担持させることもできる。更にまた、Cu、Ni、Fe、Cr、Co、Mn、Ag、Re等の遷移金属を担持させることができる。これら遷移金属を担持する場合には、触媒として高価な白金族金属の添加量を減少させることができる。

本発明の自成分において、イオン交換する白金族金属の種類等は特に制限されるものでなな金属の種類等は特に制限されるものでな雑金を分として特に高価なRhを自成分でイオン交換をあるのか好ましい。一般に三元触媒におけるNOェの選択的浄化に必須とされる白金族金属のRhは、のよがス浄化触媒に通常用いられる「一AlzO。と飲いるで発力に作用して触媒失活の原因となる。しかし、本発明の高シリカゼオライトと有法と交換されたRhは、高温下、長期間にわたり高

の際にバインダーとして、Alio:、Alio:-Sio:等の耐熱性酸化物を少量例えば、 2 ~ 2 0 重量%添加してもよい。

次に、本発明の印成分について説明する。

本発明の(b)成分の耐熱性酸化物は、AlzOs、Ti 0z、ZrOz、SiOz、これらの複合酸化物、並びに前 記酸化物に希土類(複合)酸化物または/及びア ルカリ土類(複合)酸化物を2~35重量%添加 してなる酸化物の群、即ち、AlzOz、TiOz、2rOz、 SiOzの酸化物、Al、fi、Zr及びSiの2以上の元素 を含有する複合酸化物、更に前記酸化物に希土類 (複合)酸化物またはアルカリ土類(複合)酸化 物を2~35重量%添加した酸化物、前記複合酸 化物に希土類(複合)酸化物またはアルカリ土類 (複合) 酸化物を2~35重量%添加した酸化物、 AlzO, 、TiOz、ZrOz、SiOzの酸化物に希土類(複 合)酸化物及びアルカリ土類(複合)酸化物を2 ~35重量%添加した酸化物、及びA1、Ti、Zr及 びSiの2以上の元素を含有する複合酸化物に希土 類(複合)酸化物及びアルカリ土類(複合)酸化

物を2~35 重量%添加した酸化物からなる酸化 物群から選ばれる1種以上から適宜選択すること ができる。

本発明において、(b)成分を上記(a)成分と共に配合することにより、(a)成分の高シリカゼオライトの特異的な触媒効果を更に助長し、三元浄化性能、特に着火特性を向上させる。 希土類やアルカリ土類金属の添加量が、2重量%を超えると着火特性の向上が損なわれ好ましない。 この場合、アルカリ土類酸化物、例えば、BaOの添加によりAlzO。の添加により上記と同様に三元浄化性能範囲が広かり好ましい。 好ましくは、 7 ー AlzO。 一 LazO。 、7 ー AlzO。 LazO。 へ60。 の複合酸化物が用いられる。

本発明の(b)成分は、上記した耐熱性酸化物に上記白金族金属の少なくとも1種を担持させて構成される。この(b)成分における白金族金属の含有量

に好ましくは15~30g/ft3(0.63~1.06 g/ℓ)である。上記範囲の白金族金属の担持量 で、排気ガス浄化触媒として有効に作用し、且つ 特に耐久力に優れるのは、前述したように高シリ カゼオライトに白金族触媒金属をイオン交換によ り、高分散性で担持するためである。10g/ft 3(0.35g/L) 未満の場合は、排気ガス浄化用 触媒として着火特性、耐久性に問題があり、また 60g/!t³(211g/l)、特にRh、Ptを担持 する場合は35g/『ピ(1.2 4g/ L) を超える とコスト的に好ましくない。特に15~30g/ ft³(0.53~1.06g/l) とするのが工業的に はコスト上好ましい。本発明の触媒においては、 白金族金属の最も高価な肌を、従来の排気ガス浄 化用触媒が5g/ft3(0.18g/ℓ) 以上担持さ せる必要があったのに対し、5g/ft²(0.18g / l) 未満の担持量でも十分にNOx のNx への 選択的選元能を発現でき、更に0~2g/[t³(0 ~0.07g/ℓ) の担持量でも、低温で被毒物質 低合有量等の比較的額和な条件で使用される場合 は、(a)成分中にイオン交換された白金族金属の添加量に依存させ所望の量を適宜担持することができるが、(a)成分のゼオライトにイオン交換された白金族金属の添加量と同程度かそれよりも多くするのが、着火特性向上の点で好ましい。

本発明の触媒組成物及び触媒において、成分(a) 及び(b)中に含有する白金族金属の種類は、同一の ものであっても、異なるものであってもよい。好 ましくは成分(a)と成分(b)とは異種の白金族金属を 含有するように形成する。特に、Rhは上記のよう に高シリカゼオライトにイオン交換で含有させる ようにし、Rhと合金を形成し易いPd、Ptは耐熱性 敏化物に担持含有させるのが好ましい。

また、本発明の触媒組成物及び触媒において、成分(a)にイオン交換された白金族金属の含有量とこの成分(b)の白金族金属含有量、即ち触媒中に含有する白金族金属の総担持量は、例えばモノリス体担持触媒において、10~60g/ft³(0.35~211g/ℓ)、好ましくは10~35g/ft³(0.35~1.24g/ℓ)の範囲が好ましく、更

には、実用上十分な選択性を発現できる。従って、Rhの担持量は、使用条件等により適宜選択することができ、従来法に比し低減化できるので、白金族金属の採鉱比率、例えば、一般に鉱脈により異なる採鉱比率範囲のPt/Rh比11~19まで低減することもできる。

本発明の成分(a)と成分(b)との構成重量比は、成分(a):成分(b)が10~85:90~15とするのが好ましい。成分(a)が10重量%未満では、白金族金属イオン交換ゼオライト特有の性能、特にアンモニア(NH。)生成量の低下が得られず、また、85重量%を超えると特に着火性能が劣り好ましくない。

本発明の触媒組成物は、上記のように成分(a)のゼオライトを構成するH・等の陽イオンとPt、Pd、Rh、Ir及びRuの白金族金属の少なくとも1種とがイオン交換された高シリカゼオライトと、(b)成分のPt、Pd、Rh、Ir及びRuの白金族金属の少なくとも1種が含有されるAlzOz、TiOz等を含む耐熱性酸化物とから構成されるもので、それ自体がベレ

ット状等の形態で、排気ガス浄化用触媒として用いることができる。更にまた、上記触媒組成物を構成する成分(a)及び(b)を好ましくはハニカムモノリス体の担体に各種の方法により担持して触媒とする。

いずれの形態を採るかは、使用目的及び条件に 応じて適宜選択することができる。

本発明のモノリス担体は、一般にハニカム構造体といわれ、実質的に均一な隔壁で囲まれた貫通孔を有する構造体を意味する。モノリス担体の材料としては、コーディエライト、ムライト等のセラミック質のもの、Fe-Cr-AI合金等の耐熱性ステンレス網よりなるフォイル型のメタル質のもの、粉末冶金を利用してハニカム構造に成形したメタル質のものが好適に用いられる。

また、ハニカム担体の孔形状は、四角、三角等の多角形、波形状等任意の形状でよく、その外形は設置する排気ガスが排気される排気系の内形状に適した所定形状に形成することができる。

本発明の触媒において、上配ハニカム担体に上

混合状態または成分(a)が表層を形成するのが好ま しい。また、重金属等の被毒物の付着を主目的と する場合は、成分(a)または(b)のいずれかがPtを含 有して表層を形成するのが好ましい。

本発明において、構成が(a)の白金族として、構成が(b)の白金族として、は、Si/A1比が40以オカライトは、Si/A1比が40以オカライトを10~~100/11のカチルと関連のでは、B1/11のカチルを含有する溶液にでで、200℃で対象にでで、200℃で対象にでは、200℃では

記成分(a)及び(b)を膜状に被覆する場合、膜厚は10~100μmの範囲とするのが好ましい。10μm未満では耐久性に問題があり、100μmを超えると圧力損失が大きくなり好ましくない。通常は、四角形状セルでセル厚が6mil(150μm)、セル数400cpi²(62セル/cm²)を有するハニカム体において、担体単位重量(体積)当たり10~60重量%(35~230g/ℓ)の本発明の触媒組成物を担持させる。

本発明の触媒において、モノリス担体上に担持する上記構成成分(a)及び(b)は、混合状態で存在してもよいし、また、各成分のいずれか一方が表層を形成し、各成分が上下に層を形成する状態で存在してもよい。構成成分の存在状態は、排気ガス中の浄化物濃度等被処理排気ガスの状態及び浄化条件に応じて、構成成分中の金属の種類、含有量等と併せて適宜選択することができる。

例えば、NOxを高浄化率で除去するには、イオン交換されたRhを含有する成分(a)が表層を形成するのが好ましく、HCを高率で除去する場合は、

本発明の触媒は、上記のように(a)成分及び(b)成分をハニカム担体に混合状態または層状態で担持させることができる。

触媒の製造方法としては、一般に(a)及び(b)成分のスラリーを用いて、スプレー塗布や担体の浸漬等により行うことができる。この場合においても、上記のように成分(a)及び(b)は、混合状態で担持してもよいし、また各成分が層を形成してもよい。具体的には、下記のようにして製造することができる。

(a)成分及び(b)成分を混合状態で担持させる方法としては、先ず、上記のようにして調製したら(a)を展出するで換高シリカゼオライトの成立または耐熱性酸化物、例えば、「ーA] ±0。とCe0 ±またはでれらの前駆体、更に要すればアルミナゾルを表れらの前駆体、更に要すればアルミナゾルを添加して所望の組成のウォシュコートに適合したスラリーを調製する。次いで、得られたスラリーを付り、関すると、例えば100℃で乾燥し、更に焼成者させた後、例えば100℃で乾燥し、更に焼成

した後、所定の濃度の白金族金属成分を含有する カチオン型またはアニオン型の溶液を含浸させ、 上記と同様に乾燥、焼成する。この場合、高シリ カゼオライトは疎水性であり、且つ既に交換サイ トが白金族金属でイオン交換されているため、親 水性の耐熱性酸化物に大部分の白金族金属が担持 される。

また、例えば、 r - A1 20 2 - Ce0 2 系粉末に先が 所定量の白金族金属成分を含浸担持させ、それ 定量の白金族金属成分を含浸担持させ、それ 大記と同様に乾燥、焼成して白金族金属含有有 性酸化物を調製する。得られた白金族金属含有有耐 熱性酸化物と、上記方法により調製した白金族 属イオン交換高シリカゼオライトとを混合した。 上記方法と同様にウォシュコートに適合したこの できる。この方法は、耐久性の点で優れている。

複数の白金族金属を担持する場合は、上記のイオン交換法及び含浸法を用いてそれぞれ別々に担持してもよいし、同時に担持してもよい。

以下、本発明を実施例により詳細に説明する。 但し、本発明は下記実施例により制限されるものでない。

実施例1

[ゼオライトの選択]

市販されている第1表に示したSi/A1 比の異なるH型のモルデナイトゼオライトA及び2SM-5ゼオライトB~E、前記ゼオライトAを塩酸で煮沸処理してSi/A1 比を高めたゼオライトF及びNa型の2SM-5ゼオライトGを本発明の成分(a)を構成するゼオライト成分として用いた。なお、ゼオライトGのアルカリ金属含有量は0.85重量%で、その他のゼオライトのアルカリ金属含有量は0.1重量%以下であった。

ここで、用いた各ゼオライトの常温時、電気炉中で900、1000及び1100Cの各温度で5時間加熱処理した後に測定したBET比表面積(a²/g)を、それぞれ第1表に示した。

(以下、余白)

更にまた、上記成分(a)及び(b)混合のモノリス担体への担持方法を複数繰り返して行い、それぞれ異なる白金族金成分を含有する成分(a)及び(b)混合層を複数層被覆することもできる。

成分(a)及び(b)を層状に被覆する場合も、複数被 覆処理を繰り返して行い、多層構造とすることが できる。

上記触媒の製造方法は、所望の触媒形態等に応 じて適宜選択することができる。

(実施例)

第1表

			加熱如	0.理温 1	£ (°C
£#511	Si/Al	常温	900	1000	1100
種類	₹# 比	В	5 丁比 \$	支面積(m */g)
Α	1 4	360	120	30	<1
В	4 8	410	400	300	30
С	1 3 0	415	410	360	285
D	2 1 5	405	405	360	320
E	500	400	400	360	350
F	5 0	400	400	310	45
G	200	350	30	5	<1

上記第1表より明らかなように、ゼオライトの耐熱性は Si/Al比に依存することが分かり、一般に自動車排気ガス用触媒として使用する場合の最高使用温度は1000℃であり、1000℃においても高比表面積を保持するものであることから、Si/Al比が40より大きなゼオライトである必要があることが分かる。

型に、ゼオライト G は、 Si/AI比が200と高シリカであるにも拘らず、加熱処理により比衷面積が低下した理由は、Na型によるものと推定される。従って、本発明において使用するゼオライトはH型またはNa型ゼオライトを予め又は白金金属とイオン交換後にH型に変換しなければならないことが分かる。

[触媒組成物及び触媒の調製法].

上記ゼオライトBに、10 *mol/l のカチオン型白金錯塩水溶液((NH₃) *PtCl₂) を用いて90℃で24時間処理して、Ptをイオン交換した。その後真空濾過しながら水洗を5回繰り返した。得られた濾過物を100℃で16時間乾燥し、更に550℃で3時間焼成して、Ptーイオン交換ゼオライト粉末を得た。この場合のPtの合有量は0.83

得られたPtーイオン交換ゼオライト粉末50部と市販のBET比表面積200m³/gのrーAlz0。40部との混合物に、酢酸セリウムとセリア粉末との混合物をセリア換算で10部加え、更に水1

れた触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表 に示した。

ゼオライトC、D及びEを用いて、上記と同様にして触媒②、③及び④を調製した。得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表に示した。

(以下、余白)

50部と解**認**剤として酢酸を添加してポットミルで解砕し、スラリーとした。

次いで、日本ガイン| 対製のコーディエライト質 ハニカム体 (正方形状セル、セル厚 6 mil(150μm)、セル数400セル/in²(62セル/cm²))に、上記で得られたスラリーを用いてハニカム体単位重量当たり30重量%(110g/ℓ)となるようにスラリーを付着させ、120℃で2時間乾燥し、更に550℃で3時間焼成してハニカム焼結体を得た。

得られたハニカム焼結体にPtの総担持量が30g/ft³(1.06g/ℓ)となるように、必要な仕込みPt量をイオン交換ゼオライト中のPt量より算出し、当該濃度の塩化白金酸水溶液(アニオン型)を含浸させハニカム焼結体中のγ-AlzO₃-CeO₂にPtを担持させた後、120℃で2時間乾燥し、更に550℃で3時間焼成してゼオライト成分(a)と耐熱性酸化物成分(b)とが分散状態にモノリス担体に担持された触媒①を得た。

得られた触媒①のモノリス担体上に担持形成さ

	公教セオライ	74			-			_
1 2 2 2 2 2 2 2 2 2		i			1	E - : :		:
	- Total	生	数134数		Natk Est			417
		(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)			A COM	PI/Pi/Vith	(e/L13)	
	مرا	5.0	T - A1 203 - CM2	=	50	1/0/0	30	多数
- 2	-01-	20	r - Al 20, CaO.	£	5.0	1/0/0	3.0	分
© © © © © © © © © © © © © © © © © © ©	7.8	50	7 - A1 -O3 - CaO2	7	20	7.00	30	5.批型
	82	5.0	7 Al 203-CeOs	ĭ	20	1/0/0	30	퐟
	8	5.0	7 -A1 203-CeO2	۳	5.0	0 /0 /1	3.0	差
で	2.0	50	7 - A1 203 CeU1	۳.	5.0	0 /0 /1	30	\$.
	86	5.0	r .Al.A. Cad.	₽.	5.0	0 // 0	30	瑟
8	6.7	20	7 -Al 203-CaO2	Æ	5.0	0/ 0/ 1	3.0	5.散型
で	10	20	7 - Al 202-CeOz	P./Rh	5.0	2/ 0/ 1	30	影
	20	20	7 -61203-CeOz	Z #S	20	19/0/1	30	5.HVI
1	88	5.0	7 - Al 203 · CcOz	P3/34	50	0/19/1	30	分散型
1	29	50	7 - Al 203 - CaOz	2	20	2/ 0/ 1	30	公教理
○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○	2 1	5.0	7 - Al 303 - CaO2	2	5.0	19/ 0/ 1	30	
4 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	7.0	5.0	7 - A1 20, CeO:	Ž.	20	10 /61	30	分散型
4 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	86	5.0	7 -A1 20,-Ca0,	Ş	20	1 /61/0	30	金属
2 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日	9.0	5.0	7 - A1 202 CaO2	2	20	0 // 0	2.5	美
2 日 2 日 2 日 2 日 2 日 2 日 2 日 2 日 2 日 2 日	7.0	1.0	7 - Al 20, CuO.	<u>5</u>	90	19/0/1	ê. -	沙美
2 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	10	85	T - Al 2012-CaO2	5	- 5	70 /61	2	多
2 1 2 8 8 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	2.1	5.0	7 - Al 203-C802	æ	5.0	13/ 0/ 1	3.0	美
2 1 2 B B C V C	2.1	5.0	T - A1 20, CuO,	4	5.0	70 /61	30	
2 B B B C C C C C C C C C C C C C C C C	2.1	5.0	7 A1 203 CAO2	=	20	≥:	30	
2 B B B B	0	5.0	7 Al 20, CeO2	=	. 50		30	
	2.5	50	7 - M 203 - CeO2	!	5.0	7 60	<u>-</u>	
7	25	100		!	. -	1/ 0/ 11	30	聖
		50	T A1203 (302	<u>z</u>	20	7 00 1	3.0	·美
	新	<u> </u>	r -A1203 Cc02	=	20	20 /1		公衛記
	\$		7 41.000	:=	- 0	^6 	30	- CARAGO
	: :	1	7 41-0, (20)	: ₹	0	; <u>></u>		
3 (3)	:	:	7 Al 20, CAO,	_=	0 0 1		3.5	
1	<u>.</u>	;		<u>\$</u>	100	/0 /(:1	. <u> </u>	

実施例 2

ゼオライトCを用いて、イオン交換時間を調整することによりイオン交換率を8%及び20%となるようにして、Ptーイオン交換ゼオライト粉末を調製した以外は、実施例1と同様にして触媒⑤及び®を得た。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表に示した。

比較例1

市販のゼオライトAを用いた以外は、実施例 I と同様にして触媒のを得た。

得られた触媒の触媒組成物の構成成分及び組成 比等を第2表に示した。

比較例2

実施例1と同様にして、得られたハニカム焼結体にPtを含浸担持せずに、そのまま触媒とする触媒のを得た。

また、Pt-イオン交換ゼオライト粉末のみのスラリー付着する以外は実施例1と同様にして、得られたハニカム焼結体を触媒のとした。

更に、ゼオライトBをPLイオン交換せずにそのまま用いる以外は、実施例 1 と同様にして触媒の を得た。

更にまた、ゼオライトBにアニオン型塩化白金 塩水溶液を用いて、常温にてPtを含浸担持させ、 濾過後洗浄せずに550 C で 3 時間焼成してPtを 最終的に $15s/ft^{3}(0.53s/l)$ 含有するゼオラ イト粉末を調製した。得られた非イオン交換Pt合 有ゼオライト粉末を用いた以外は、実施例 1 と同 様にして触媒®を得た。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表に示した。

比較例3

イオン交換ゼオライト粉末を用いることなく、 耐熱性酸化物のγーAl = 0。のみを用いる以外は、 実施例1と全く同様にして触媒のを得た。

また、同様にして第2要に示した貴金属成分を 含有する水溶液を含浸させ、当該白金族金属成分 を担持させた触媒@、❷及び⑩を得た。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組

成比等を第2表に示した。

実施例3

ゼオライトCを用いて、第2表に示した各員金属をイオン交換したゼオライト粉末を調製し、調製したイオン交換高シリカゼオライトを用いて、実施例1と同様にして、更に得られたハニカム担体に第2表に示した貴金属を合浸担持するようにして触媒⑦~⑤を得た。なお、貴金属イオン交換は、Pdは(NH3)。RhC1。の塩をそれぞれ用いた。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表に示した。

宝施例 4

ゼオライトCにPdをイオン交換した後、更に酢酸銅水溶液を用いてCu成分をイオン交換したPdーCuーイオン交換ゼオライト粉末を用いた以外は、実施例3の触媒⑦の調製と同様にして触媒®を得た。

得られた触媒の触媒組成物の構成成分及び組成 比等を第2表に示した。

実施例1と同様にコーディオライト質ハニカム体に得られたスラリーを付着させ、120℃で2時間乾燥後、550℃で3時間焼成して、ハニカム焼結体の触媒倒を得た。

また、上記で得られたRhーイオン交換セオライト粉末のスラリーを用いて、同様のコーディオライト質ハニカム体に単位重量当たり15重量%付着させ同様に乾燥焼成し、更に得られたRhーイオン交換セオライト担持のハニカム焼結体上に、更に上記で得られたPt含有 r - Al 202 - Ce02 のスラリーを同様に単位重量当たり15重量%付着被覆して同様に乾燥焼成し、触媒組成物の成分(a)及び(b)とが層状に担持された触媒のを得た。

更にまた、上記とスラリー被覆を逆にして先すコーディオライト質ハニカム体上にPt含有 7-Al; 0,-CeO。を付着被覆した後、Rhーイオン交換ゼオライトを付着被覆した触媒のを得た。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2 表に示した。

実施例7

実施例 5

ゼオライト C を用い、Ptーイオン交換ゼオライト粉末と r-Al 20 2-CeO2 との比を第2 表に示したようにした以外は、実施例1と同様にして触媒の及び®を得た。

得られた各触媒の触媒組成物の構成成分及び組成比等を第2表に示した。

実施例 6

セオライトCを用い、Rhーイオン交換セオライト粉末を実施例3と同様にして得た。

一方、 τ -A1z0z8 0 部に、酢酸セリウム及びセリア粉末とをセリア換算で2 0 部混合し、アニオン型塩化白金酸水溶液と酢酸とを更に添加してポットミルで解砕して得られたスラリーを120℃で16時間乾燥し、更に550℃で3時間仮焼して貴金属含有耐熱性酸化物であるPt合有 τ -A1z0z-Ce0z を得た。

Rhーイオン交換ゼオライト粉末と上記で得られたPt合有 r-Alios-CeOi とを各50部ポットミルにて湿式解砕してスラリーを得た。

[触媒の評価]

上記のように調製した触媒①~⑰について、その触媒の着火特性、三元特性及び剧生成物NH。 の発生量を測定して、触媒能を評価した。

着火特性は、A / F = 1 4.6の模擬排気ガス (合成ガス)を用いて、触媒を8 ℃ / min で1 0 0 ℃から5 5 0 ℃まで定速昇温して、排気ガス中 の各ガス成分の転化率が5 0 %となる時の温度を 着火温度T 5 0 % (℃)とした。

三元特性は、反応温度550℃における空燃比 A/F=14.0(燃料リッチ(R))、A/F= 14.6(燃料当量(S))及びA/F=15.0 (燃料リーン(L))の3点における排気ガス中 の各ガス成分の転化率を測定して代表特性とした。

副生成物NH。の発生量は、三元特性測定の際に空燃比A/F-14.5(燃料リッチ(R))及びA/F-14.6(燃料当量(S))の2点で排気ガスを採取しインドフェノール法(JISK0099)を用いて湿式法にて測定した。

なお、測定時のSV(空間速度)値は、全て50000Hr⁻¹であった。また、A/F⁻¹4.6の場合の排気ガスは、CO1.7%、HC2760pm (カーボン基準)、NOx950ppm、Oz1.3%、Hz06%、CO213.2%、Hz010.0%、SO223ppm及び残余量のNzからなる組成(体積比)であった。

得られた結果を第3表に示した。

(以下、余白)

## T5 0% (T) ## T5 0% (T) ## T5 0% (T) ## T5 0% (T) ## R R P (N) ## R P R P R P R P R P P P P P P P P P P				ŧ	į	2	ŧ							
12 12 12 13 14 15 15 15 15 15 15 15		:	l	5	ź		.	١	4			ľ		- 1
		鞮				H	-		쇞				ž	•
Max			P			īĒ			c				點	
(D) 130 250 28.1 15.0 97.5 85.5 97.5 15.0 97.5 15.0 97.5 15.0 97.5 15.0 97.6 15.0 1			ž	8	ිසි	3	_	HC (S)	C	8	NO.	5	8	_
(6) 155 220 520 54.8 99.5 96.5 16.5 97.5 99.2 88.8 97.4 15.5 4 4 15.5 4 1 14.8 15.9 4 1 14.8 15.9 4 1 14.8 15.9 4 1 14.8 15.9 1 14.9 1 14	_	82	ន	SS.0	38.2	83		97.6	_	35.5	97.5	15.0	ક્ક	•
(a) 145 215 226 236 34.4 34.7 34.2 34.1 35.8 34.1	!	8	83	54.3	$\overline{}$	_		97.5	—	œ;		15.5	ê	- 1
(a) 170 250 50.8 99.4 99.4 15.1 97.2 99.5 99.1 97.2 99.5 99.1 97.2 99.1 97.2 99.1 97.2 99.1 97.2 99.3 15.2 14.8 97.2 99.1 97.2 99.3 15.2 99.1 97.2 99.3 15.2 99.1 97.2 99.3 15.2 99.1 97.2 99.2 99.1 99.2 99.3 15.2 99.2 99.1 99.3 99.1 99.2 99.3 99.1 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.3 99.4 99.5 99.7 99.6 99.7 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.8 99.7 99.7 99.7 99.7 99.7 99.7 99.7 99.7 99		215	Ø	54.8			_	97.4	$\overline{}$	81.2	-+	14.8	8	- 1
(a) (a) <th>€</th> <td>প্ল</td> <td>g</td> <td></td> <td>98.4</td> <td></td> <td></td> <td>97.3</td> <td>$\overline{}$</td> <td>8</td> <td>9.9</td> <td>14.2</td> <td>8</td> <td>- [</td>	€	প্ল	g		98.4			97.3	$\overline{}$	8	9.9	14.2	8	- [
(b) 1107 2x0 2x5 3x.2 9x.2 15.8 9x.6 9x.1 9x.1 9x.1 9x.2 9x	Ø	92	8	50.5	99.3			97.2		84.1	95.8	14.1	2	
⊕ 150 200 200 30.5 50.6 90.5 50.6 90.6 70.0 90.5 50.0 90.5 50.0 90.5 50.0 90.7 90.5 50.0 90.7 90.5 50.0 90.7 90.8 90.7	ļ	S	X3		99.2	_		96.8	_	87.4	97.3	14.8	ន	
(a) (150) 200 20.8 99.4 99.6 62.4 97.3 99.5 99.5 99.7 99.6 70.2 90.7 90.5 90.7 90.7 90.8 90.7 90.7 90.8 90.7 90.7 90.8 90.7 90.8 90.7 90.7 90.8 90.7 90.7 90.7 90.8 90.8 90.7 90.7 90.7 90.8 90.8 90.7 90.7 90.7 90.8 90.8 90.7 90.7 90.8 90.8 90.7 90.8 90.8 90.7 90.8 90.8 90.7 90.8	ļ.,	욻	প্ল	31.5	99.1			98.6		75.0	9.5	5.0	ຂ	
(b) 145 205 210 38.2 99.3 98.7 98.7 99.1 99.1 99.1 99.8 99.7 99.1 99.8 99.7 99.8 99.7 99.8 99.	<u> </u>	æ	ន	59.8	88.		Ĭ	91.3	_	99.5	8.66	22.0	ន	
Ф 160 180 280 98.6<	6	33	92	58.2	99.3			96.9		89.8	39.1	20.2	æ	
(b) 150 200 206 30.2 99.4 99.5 63.4 97.8 99.3 99.8 99.	8	210	ន	55.4	88.	9.6	54.8	9.8		98.4	99.4	18.	8	i I
(b) 140 155 200 38.2 99.4 99.6 61.8 97.4 99.5 99.7 98.1 99.8 99.	└	g	83	50.2	99.4		63.4	97.8	_	98.2	8.8	18.6	੪	- 1
(b) 140 205 210 38.2 99.4 96.5 99.7 98.1 99.8 70.8 (c) 145 205 210 56.4 99.5 98.5 97.3 99.5 98.2 99.8 99.9 98.2 99.9 98.1 99.1 99.2 99.2 99.9 98.2 99.9 10.1 30.1 99.2 99.2 99.2 99.9 10.1 30.1 99.2 99.2 99.2 99.2 99.2 99.9 10.1 30.1 99.2	L_	8 3	æ	58.2	98.4	99.6	61.8	97.4		99.8	8.8	24.3	8	
(b) 14.5 205 21.0 56.4 99.5 98.5 97.3 99.5 99.5 99.5 99.9 99.1 99.1 99.2 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.5 99.7 9	9	æ	210	58.2	93.4	99.6	59.4	96.9		98.1	8.66	8.02	30	
(b) 170 205 205 59.3 99.4 60.5 99.2 99.5 19.5 19.5 19.5 19.5 19.5 19.5 19.5	8	緩	20	58.4	99.5	98.6		97.3		98.2	8.66	20.1	. 30	
(b) 230 245 250 33.5 93.1 93.3 62.1 55.8 93.5 78.0 93.5 62.1 55.8 93.5 78.0 93.5 78.0 93.5 78.0 93.5 78.0 93.5 78.0 93.5 78.0 93.5 18.3 62.2 78.0 93.5 93.5 18.3 62.2 93.5 93.5 93.5 18.3 62.2 93.5 93.5 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 18.3 93.5 13.4 93.5 13.4 93.5 93.5 13.4 93.5 13.4 93.5 93.5 13.4 93.5 13.4 93.5 13.4 93.	<u> </u>	緩	æ	49.5	99.3	83.4		98.2		98.2	99.9	18.5	æ	
(b) 170 220 220 49.5 99.4 99.5 49.2 96.6 99.6 99.0 99.1 18.8 98.1 170 220 55.4 99.4 99.6 56.2 97.1 99.5 99.5 99.5 18.3 3 99.6 140 210 210 28.2 99.3 99.6 29.8 99.7 17.8 99.1 140 210 210 210 210 21.8 99.4 99.6 29.8 99.6 99.7 17.8 99.1 140 210 210 210 21.8 99.4 99.6 29.0 99.7 99.7 99.1 16.8 99.1 140 210 210 210 21.8 99.2 99.6 17.8 99.7 99.7 99.1 16.8 99.1 140 210 210 210 210 210 210 210 210 210 21	_	35	প্ত	33.5	98.1	99.3	62.1	95.8	39.5	78.0	94.3	6.2	8	
(8) 150 215 220 56.4 99.6 56.2 91.1 99.5 98.5 99.5 18.3 (9) 140 210 210 51.2 99.6 58.0 96.9 99.6 99.1 99.1 17.8 17.8 (9) 140 200 54.8 99.4 99.6 58.0 96.9 99.6 99.1 11.8 16.8 (1) 140 200 54.8 99.3 99.6 99.7 99.1 11.8 99.7 99.1 11.8 99.7 99.7 11.8 11.8 11.8 99.7 99.1 11.8 99.7 99.1 11.8 99.1 99.1 11.4 99.6 99.7 99.1 11.8 99.2	9	↓	R	49.5	98.4	39 5	49.2	96.6		98.0	99.7	18.8	88	
(9) 140 210 210 58.2 93.6 58.8 95.7 93.7 93.9 17.8 7 (9) 140 200 200 56.8 93.6 58.0 95.9 99.7 98.1 93.7 16.8 9 (0) 140 200 200 58.1 93.2 93.5 60.4 95.9 99.7 98.1 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.7 16.8 99.2 9	_	215	S	89.	88	98.6		97.1		98.5	39.5	18.3	8	
(b) 140 200 5x,6 9x,6 9x,7 9x,6 9x,7 9x,7 9x,7 1x,8 9x,7 9x,7 9x,7 1x,8 9x,7 9x	 _	┞—	8	58.2	89.33	98.6	8.8	7.98	7.66	98.0	99.7	17.8	જ	
(b) 145 215 220 35.1 99.3 99.5 00.4 95.9 99.7 99.1 99.7 20.4 9.6 150 255 220 45.7 99.2 99.1 11.4 97.6 99.2 82.5 95.0 8.1 9.1 99.7 20.4 9.5 350 350 350 45.3 99.2 99.3 13.2 97.4 99.1 80.3 94.8 9.2 95.8 13.2 97.4 99.1 80.3 94.8 9.2 95.8 17.0 97.5 98.5 97.2 95.5 14.8 9.2 95.1 17.0 97.5 98.5 97.2 95.5 14.8 97.3 97.5 25.4 99.5 17.0 97.5 98.5 97.2 95.5 14.8 97.3 97.5 25.4 97.5 97.5 97.6 97.5 97.5 97.5 97.5 97.5 97.5 97.5 97.5	 	<u> </u>	a	-	39.₹	99.6	58.0	98.9	99.6	98.1	99.7	16.8	8	
(b) 150 255 250 45.7 99.2 99.1 11.4 97.6 99.2 82.5 95.0 8.1 8.1 8.2 350 350 350 46.5 99.2 99.3 13.2 97.4 99.1 80.1 99.2 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 98.5 99.2 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 98.5 99.2 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 98.5 99.2 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 98.5 99.2 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 98.5 99.3 97.6 99.2 95.7 95.5 14.8 9.2 95.0 17.0 97.5 99.2 95.2 95.4 95.1 11.4 97.6 99.2 95.4 95.1 97.1 97.5 99.0 17.0 95.2 95.2 99.3 97.6 99.3 97.5 95.3 14.8 95.3 97.2 95.2 95.3 14.8 95.3 97.5 95.2 95.3 97.5 95.5 97.5 95.5 97.5 95.5 97.5 95.5 97.5 95.5 97.5 95.5 97.5 97	Ļ	<u> </u>	ន	88.1	99.3	99.5	_	96.9		98.1	99.1	20.4	ଞ	
(b) 350 <th>!</th> <td><u></u></td> <td>ន</td> <td>45.7</td> <td>30.5</td> <td></td> <td>11.4</td> <td>97.6</td> <td></td> <td>82.5</td> <td></td> <td>8.1</td> <td>2</td> <td></td>	!	<u></u>	ន	45.7	30.5		11.4	97.6		82.5		8.1	2	
(3) 300 300 40.5 90.4 90.5 90.5 90.2 90.2 90.5 11.0 90.2 90.2 11.0 90.5 11.0 90.2 90.2 11.1 90.6 90.2 90.2 90.3 11.1 90.6 90.2 90.2 90.1 11.1 90.6 90.2 80.4 80.1 11.1 90.6 90.2 80.4 80.1 11.1 90.6 90.3 80.4 80.1 90.2 90.0 80.8 90.2 80.1 80.8 90.2 80.1 80.8 90.2 80.2 80.2 90.2 80.2 90.2 80.2 90.2 80.2 90	8	╙	ğ	_	_			97.4		80.3		9.5	8	
(4) 170 250 257 45.7 99.2 99.3 11.4 97.6 99.2 55.4 55.1 71.1 3 (4) 155 250 250 24.8 99.3 99.2 10.6 99.8 99.3 46.4 85.6 99.5 54.7 6.8 55.7 6.8 57.0 6.8 77	8	Ļ	윷							90.2		14.8	40	_
(4) 155 220 44.8 99.3 99.2 10.6 96.8 99.3 48.4 95.7 6.8 5 (4) 150 260 250 250 260 99.2 99.6 55.4 95.9 97.6 99.5 54.7 96.5 7.0 6.8 37.0 99.2 4.5 97.6 99.2 4.5 97.6 99.2 4.5 7.0 89.2 4.5 97.6 99.2 4.5 7.0 99.2 4.5 97.6 99.7 99.5 97.6 99.5 97.7 99.5 97.7 99.7 19.2 7.0 99.2 99.6 97.2 99.7 19.2 7.0 99.2 99.4 99.7 99.4 99.7 99.7 99.7 99.7 19.4 99.7	8	╙	R							35.4		7.1	300	
(2) 150 260 260 261 36.4 36.4 10.8 96.6 96.5 54.7 54.7 56.5 7.0 66.5 7.0 66.5 7.0 66.5 7.0 66.5 7.0 86.5 7.0 86.5 7.0 86.5 96.5 96.5 96.5 96.5 96.7 96.5 96.7 19.2 76.5 76.5 96.7 19.2 76.5 76.5 96.7 19.2 96.5 96.5 96.7 19.2 96.5 96.7 96.7 19.4 96.5 96.2 96.7 19.4 96.5 96.2 96.7 96.7 19.4 96.7 96.2 96.7 19.4 96.7 96.2 96.7 96.7 96.7 96.7 19.4	8	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	প্ত	_						48.4		8.9	88	
69 150 230 250 250 250 250 551.0 99.2 99.2 95.4 95.4 95.5 97.6 68.9 97.6 98.5 97.7 4.5 7.5 60 150 215 215 57.0 99.3 99.3 46.4 94.2 99.6 94.5 99.7 19.2 60 160 220 250 48.7 99.4 99.3 30.4 96.3 30.4 97.6 99.7 19.4	8	ļ	83						I	Ω.7.	_	_	8	
(2) 150 215 215 57.0 93.3 93.3 46.4 94.2 93.6 94.5 99.7 19.2 (3) 160 220 220 48.7 93.4 93.5 40.4 95.3 93.4 97.6 99.7 19.4	8	_	য়					$\overline{}$	_	88.9	_	-	82	_
180 220 230 48.7 99.4 99.5 40.4 96.3 99.4 97.6 99.7 19.4	8		212					_		8.		19.2	_	
	L	<u> </u>	83			99.5	_		8	97.6		19.4	38	

[耐久試験]

排気量2000ccのエンジンを用いて、触媒床入口ガス温度が750℃(触媒床温度約800℃)となるように当量点近傍にて60秒間運転し、その後燃料を5秒間カットして燃料リーン側にシフトさせるサイクルにて統計100時間エージングした。

その後の触媒について、耐久試験前の触媒と同様に着火特性、三元特性及び馴生成物NH』の発生量を測定して、触媒能を評価した。

得られた結果を第4表に示した。

(以下、余白)

1 1					海	第久	2%	2£	#X 22	**					
_		验	数件				111		4 ₹±	對				E :	n !
	***	T.	T50%	9			浒	化 ≉	8	6				器	
	뢷	8	용	ž	8	ිම	3	8	HC (S)	Э	8	ŠS.	3	æ	S
•	Э	ଞ୍ଚ	8	83	30.6	90.5	92.7	9.8	8.5	80.3	6.0	82.8	2.4	55	S
	8	ន្ត	윩	8	35.2	91.5	94.2	10.2	8.4	88	46.0	87.3	2.8	ន	S
	0	SS	35	똜	32.4	90.3	33.2	9.5	828	81.7	42.0	81.4	<u>5</u>	8	2
	€	ಜ್ಞ	33	333	30.1	88.2	91.0	8.2	80.3	80.5	<u>0:</u>	80.5	2	8	2
ж	Ø	器	æ	33	8.8	88.5	91.5	10.0	80.5	80.1	40.8	80.4	1.6	ક્ક	S
	9	SS	355	꾨	34.3	8.8	33.4	8.5	83.8	84.2	42.8	8. 8.	2.7	8	S
	0	83	35	33	25.0	98.1	99.1	38.1	86.7	83	15.0	80.3	27	8	2
	0	8	83	333	4.4	99.2	99.5	47.4	97.1	88.4	8.8	99.5	22.8	೫	٥
	0	প্ত	g	83	40.9	88.5	99.4	44.4	96.8	97.8	81.8	ж. Т.	18.5	육	0
選	8	H	g	B	38.5	88.3	æ.4	42.4	96.5	97.4	79.5	8.5	17.4	20	5
	е	8	310	310	38.5	99.2	98.4	46.2	96.5	1.16	78.5	88.2	16.3	9	5
	6	8	æ	ଛ	45.4	98.3	99.5	48.4	96.8	6.76	98.1	98.1	24.0	30	0
i	9	S	310	335	40.8	99.2	88.5	43.8	96.2	96.5	80.8	92.1	19.4	83	0
<u> </u>	8	8	315	35	42.8	98.3	99.5	45.4	8.96	96.5	80.2	91.8	18.2	83	0
	Ø	S	33	315	41.5	3.65	99.5	50.4	96.5	97.2	78.0	90.5	15.8	83	0
	9	8	প্ত	33	24.8	8.8	99.0	38.3	8.38	84.2	14.8	82.1	2.7	88	0
7	0	용	88	33	36.1	99.2	99.3	41.4	96.3	91.2	75.0	80.5	17.4	06	유
	0	ន្ត	ଞ୍ଚ	ន្ត	39.2	88.3	99.4	47.2	96.4	97.5	79.2	82.8	18.1	8	S
	9	Ø	L	S	8.7	98.3	99.5	45.7	96.8	97.2	81.8	92.4	19.4	45	0
	8	প্ল	প্ল	g	41.4	88.	33.5	44.2	96.3	97.4	8.8	87.8	17.5	જ	0
	8	g	┞	315	42.1	38.2	99.4	47.8	96.4	97.4	82.4	32.6	18.4	40	0
	8	8	용	8	21.5	8.5	91.5	8.1	39.5	75.5	19.5	27.5	0.5	330	2
#	8	8	2	3	8.8	71.4	8.8	6.4	72.4	78.3	38.3	85.0	1.9	8	2
	8	怒	88	窝	30.0	28.7	91.3	7.5	84.2	80.2	45.2	82.9	2.5	8	S
123		\$	1-	8	18.7	8.0	33.5	3.1	16.8	82.8	3.2	5.3	1.7	88	8
		\$	8	8	18.4	47.5	90.3	4.1	17.8	76.5	33	14.3	9.		ន
至	6	8	প্ত	প্ত	21.4	91.5	92.5	4.1	89.7		_	\rightarrow	0.5	_	ક્ક
•	8	8	8	83	16.3	91.2	90.5	35.5	90.4	89.5	9.3	24.0	3	8	8
<	❷	315	83	300	34.0	8.8	99.5	38.6		8	-				의
	8	윩	330	380	35.8	99.3	99.3	38.9	85.9	3 8.1	74.0	75.0	18.4	ន្ទ	8
"	私		(R) (R)	リッチ、	(S)	野	(北村中国及び) DZ	(二) (五)	÷ E	į	ンでの測定をそれぞれ表す	まれ	な被	Ŧ.

-223-

手続補正審(自発)

平成4年1月20日

比較例 4

上記実施例7と同様にして、触媒の一個について、触媒の評価及び耐久試験を行い、その結果を それぞれ第3表及び第4表に示した。

【発明の効果】

本発明の排気ガス浄化用触媒及び触媒組成物は、Si/AI比が40以上の高シリカゼオライトを用い、且つそれにイオン交換により白金族金属成分を担持したイオン交換高シリカゼオライトを触媒成分とするため、触媒性能、耐久性及び耐熱性に優れる。空燃比が小さい燃料リッチ側の排気ガスの炭化水素の浄化能が優れる。また、高価なRhが少なくても特に関生成物のNH。の発生量が少なく高活性が得られ、更に、製造方法も簡便であり容易であり、工業的に有用である。

代理人 弁理士 渡邉 一平

特許庁長官 深沢 亘 殿

- 事件の表示平成2年特許顕第305429号
- 発明の名称 排気ガス浄化用触媒組成物、排気ガス浄化用触媒 及びその製造方法
- 3 補正をする者 事件との関係 特許出願人 住所 愛知県名古屋市瑞穂区須田町2番56号 名称 日 本 碍 子 株 式 会 社
- 4 代理人 〒103 居所 東京都中央区日本橋久松町13番3号 木下ビル2階 電話 03(3567)6148 海際会 氏名 (8861) 弁理士 渡 邉 一 平 伝統派
- 5 補正命令の日付 自 発
- 6 補正の対象 明細書の「発明の詳細な説明」の欄



7 補正の内容

(1) 明細書第36頁第7行の「最終的に15g/ft³ (0.53g/4)」を削除する。

以上